(19) 世界知的所有権機関 国際事務局



1 (1818 - 1888)) 1 (1818 - 1888) 1 (1818 - 1818) 1 (1818 - 1818) 1 (1818 - 1818) 1 (1818 - 1818) 1 (1818 - 18

(43) 国際公開日 2004年11月4日(04.11.2004)

PCT

(10) 国際公開番号 WO 2004/095087 A1

(51) 国際特許分類7: B29C 39/10 // B29K 33:04, B29L 11:00

G02B 3/02, 1/04, C08L 35/02,

(21) 国際出願番号:

PCT/JP2004/005655

(22) 国際出願日:

2004年4月20日(20.04.2004)

(25) 国際出願の言語:

日本語

(26) 国際公開の言語:

日本語

(30) 優先権データ: 特願2003-115659

2003年4月21日(21.04.2003) Љ 2003年7月28日(28.07.2003) JP

特願2003-202637 特願2004-022264

2004年1月29日(29.01.2004)

(71) 出願人(米国を除く全ての指定国について): セイコー エプソン株式会社 (SEIKO EPSON CORPORATION) [JP/JP]; 〒1630811 東京都新宿区西新宿2丁目4番1号 Tokyo (JP).

(72) 発明者; および

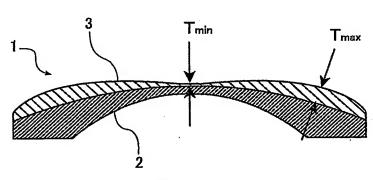
(75) 発明者/出願人 (米国についてのみ): 児島 忠雄 (KO-JIMA, Tadao) [JP/JP]; 〒3928502 長野県諏訪市大和3 丁目3番5号 セイコーエプソン株式会社内 Nagano (JP). 清水章弘 (SHIMIZU, Akihiro) [JP/JP]; 〒3928502 長野 県諏訪市大和3丁目3番5号セイコーエプソン株式会 社内 Nagano (JP). 小松 朗 (KOMATSU, Akira) [JP/JP]; 〒3928502 長野県諏訪市大和3丁目3番5号 セイコー エプソン株式会社内 Nagano (JP).

- (74) 代理人: 上柳 雅誉, 外(KAMIYANAGI, Masataka et al.): 〒3928502 長野県諏訪市大和3丁目3番5号 セイ コーエプソン株式会社 知的財産本部内 Nagano (JP).
- (81) 指定国(表示のない限り、全ての種類の国内保護が 可能): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA, NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.
- (84) 指定国(表示のない限り、全ての種類の広域保護が 可能): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ヨーロッパ (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC,

[続葉有]

(54) Title: RESIN COMPOSITION FOR HYBRID LENS, METHOD FOR PRODUCING HYBRID LENS, HYBRID LENS AND LENS SYSTEM

(54) 発明の名称: ハイブリッドレンズ用樹脂組成物、ハイブリッドレンズの製造方法、ハイブリッドレンズ及びレ ンズ系



(57) Abstract: A resin composition for a hybrid lens which comprises a radically polymerizable monomer and a silane coupling agent, wherein the radically polymerizable monomer preferably comprises a specific di(meth)acrylate compound and a specific mono(meth)acrylate compound; and a method for producing a hybrid lens which comprises using a mold for molding a hybrid lens in which a glass lens base material and a glass mold for transferring a non-spherical surface are oppositely arranged, packing the above

resin composition for a hybrid lens between them, irradiating the composition with an ultraviolet ray from both the glass lens base material side and the glass mold site, to form a hybrid lens having the glass lens base material and, joined thereon, a resin layer. The method allows the production of a high performance hybrid lens which has a thick resin layer, has a large difference between nthe minimum and the maximum thickness of the resin layer, and has a large area of a non-spherical surface.

(57) 要約: ラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有するハイブリッドレンズ用樹脂組成物とする。 ラジカル重合性モノマーとして、特定のジ(メタ)アクリレート化合物と特定のモノ(メタ)アクリレート化合物 を用いることが好ましい。ガラスレンズ母材と非球面形状を転写するガラス型とを対向配置したハイブリッドレン ズ成形型を用い、これらの間にハイブリッドレンズ用樹脂組成物を充填し、ガラスレンズ母材とガラス型の両側か ら紫外線を照射してガラスレンズ母材上に樹脂層が接合したハイブリッドレンズを製造する。この方法によって、 厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを製造すること 🗲 ができる。

WO 2004/095087 A1



NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

2文字コード及び他の略語については、定期発行される 各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語 のガイダンスノート」を参照。

添付公開書類:

一 国際調査報告書



明細書

ハイブリッドレンズ用樹脂組成物、ハイブリッドレンズの製造方法、ハイブリッドレンズ及びレンズ系

5

技術分野

本発明は、ガラスレンズ母材に樹脂層を接合したハイブリッドレンズの製造技術に関する。

10

15

25

技術背景

従来から、各種光学機器において、レンズや反射鏡等の光学素子の高性能化、 小型軽量化、低コスト化を図るために非球面を有する光学素子の使用が盛んであ る。特に液晶プロジェクタ用投射レンズは、画像を近距離で高拡大する必要があ るため高度な光学系となり、収差補正に必要なレンズが多数必要となる。また、 光学系の最後のレンズは大口径となる。

非球面レンズを用いて光学系を構成すると、収差補正に必要なレンズ枚数を球面レンズだけで構成した場合と比較して大幅に減らすことができる。非球面レンズの非球面量が大きくなれば、削減することができるレンズの数も増加するが、 非球面量が大きい非球面レンズ、特に大口径の非球面レンズを製造することは、

20 従来極めて困難であった。

非球面レンズの製造方法としては、ガラスレンズを精密研削・研磨する方法があるが、製造コストが非常に高いという問題がある。

その他の非球面レンズの製造方法として、球面ガラスレンズの上に非球面形状の 樹脂層を重ねて形成する製造方法が知られており、このような非球面レンズはハ イブリッドレンズと呼ばれている。

ハイブリッドレンズの製造方法は、球面ガラスレンズを母材として、非球面形状を転写する成形金型と組み合わせ、母材と成形金型との間に紫外線硬化性樹脂組成物を充填し、母材側から紫外線を照射して紫外線硬化性樹脂組成物を硬化させた後、成形金型を脱離して、母材に成形金型からの転写で非球面形状が形成され

WO 2004/095087

20

T/JP2004/005655

た樹脂層を接合することが一般的である。

このようなハイブリッドレンズを製造する技術は、特開昭62-258401 号公報、特公平6-93043号公報、特開平5-34509号公報、特開2002-228805号公報に開示されている。

2

5 しかしながら、従来の紫外線硬化性樹脂組成物では、ガラスレンズ母材上で樹脂を硬化させた後、成型金型を離型する際に、ガラスレンズ母材が割れる場合があった。また、保管時の環境温度変化による熱応力のためにガラスレンズ母材面と樹脂層とが剥離してしまい、光学特性を維持することができない場合があった。これらの現象は、特に大口径で樹脂層が厚い場合に顕著であり、これまで口径 6 0 mm以上で最大樹脂層厚が 8 5 0 μ m以上のものは事実上作製できなかった。そのため、例えば特許文献 4 に示されているように、非球面形状を硬化成型する際の成型型に工夫を加えたりしなければならなかった。さらに、最大樹脂層厚が最小樹脂層厚の 4 倍以上になるようなレンズ、所謂偏肉性の強いハイブリッドレンズは硬化成型すらほとんど不可能であった。樹脂層の厚みに関しては、従来、10~300μm程度であり、最大でも1 mm程度である。また偏肉差としては、従来、最大厚み/最小厚みの比が 3 以下である。

そのため、樹脂層の形成によって非球面量の大きな樹脂層を有するハイブリッドレンズを製造することはできず、非球面レンズとしての性能は不十分であった。本発明は、上記事情に鑑みてなされたもので、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを製造することができるハイブリッドレンズ用樹脂組成物を提供することを目的とする。

また、本発明は、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量が大きく、高性能なハイプリッドレンズを製造することができるハイブリッドレンズの 製造方法を提供することを目的とする

25 また、本発明は、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量が大きく、 高性能なハイブリッドレンズを提供することを目的とする。

更に、本発明は、かかる非球面量が大きく、高性能なハイブリッドレンズを用いたレンズ系を提供することを目的とする。

10

発明の開示

上記目的を達成するため、本発明は、第1に、ガラスレンズ母材に樹脂層を接合して成るハイブリッドレンズの樹脂層に用いられる樹脂組成物が、ラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有することを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物を提供する。

シランカップリング剤は、ガラスレンズ母材と樹脂層との密着性を向上させることができるばかりでなく、重合収縮に伴うガラスレンズ母材への応力を軽減するため樹脂層を軟化させた場合に障害となる樹脂層の表面硬度を向上させ、実用性を与えることが可能である。その結果、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを製造することが可能となった。

本発明は、第2に、上記第1のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、前記ラジカル重合性モノマーが、下記A成分及びB成分を含有することを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物を提供する。

15 A成分:下記一般式(I)で示されるジ(メタ)アクリレート化合物 【化3】

$$\begin{array}{c}
R^{1} O & O & R^{1} \\
 & | & | & | & | & | \\
CH_{2}=C-C & -\left\{ (CH_{2})_{m}CH_{2}O & -C-C=CH_{2} & \cdots (I) \right\}
\end{array}$$

(式中、 R^1 は水素またはメチル基、mは2~5の整数、nは1~16の整数を表す。)

20 B成分:下記一般式 (II) で示されるモノ (メタ) アクリレート化合物【化4】

(式中、 R^2 は水素またはメチル基、 R^3 は炭素原子数が $5\sim16$ の脂環式炭化水素基を表す。)

25 A成分のジ (メタ) アクリレート化合物は、樹脂層を軟化させ、重合収縮に伴う

15

ガラスレンズ母材への応力を軽減させ、耐久性を与える機能を有し、B成分のモノ (メタ) アクリレート化合物は、ハイプリッドレンズとして必要な面精度を向上させる機能を有する。ラジカル重合性モノマーとしてこれらのアクリレート化合物を用いることにより、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量

本発明は、第3に、上記第2のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、前記ラジカル重合性モノマーが、更に下記C成分を含有することを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物を提供する。

を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを製造することが可能である。

C成分:1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するウレタンポ
 リ(メタ)アクリレート又は1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するエポキシポリ(メタ)アクリレート

このC成分を配合することにより、樹脂層に必要な耐熱性を与えることができる。本発明は、第4に、上記第2のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、前記A成分の含有量が30~90重量部、前記B成分の含有量が5~40重量部であることを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物を提供する。

A成分を主成分とし、B成分を適宜配合することにより、樹脂層を軟化させ、 重合収縮に伴うガラスレンズ母材への応力を軽減させると共に、必要な面精度を 確保できるため、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きく できる高性能なハイブリッドレンズを製造することができる。

20 本発明は、第5に、上記第3のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、前記C成分の含有量が5~50重量部であることを特徴とするハイブリッドレンズ 用樹脂組成物を提供する。

C成分を適宜配合することにより、樹脂層に必要な耐熱性を与え、硬度を向上させることができる。

25 本発明は、第6に、上記第1のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、前 記シランカップリング剤の含有量が1~10重量部であることを特徴とするハイ ブリッドレンズ用樹脂組成物を提供する。

シランカップリング剤の含有量が少なすぎると効果が発現しない場合があり、含有量が多すぎると重合反応の進行が速くなり、キャビティへの注入作業性が極度

15

25

に低下する場合がある。

本発明は、第7に、ガラスレンズ母材と、前記ガラスレンズ母材とほぼ同じ直径を有し、非球面形状を転写するガラス型とを対向配置し、これらの側面に粘着テープを貼着して前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙を封止してハイブリッドレンズ成形型を組み立てる型組立工程を有することを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法を提供する。

非球面形状を転写する成形型をガラス型とすることによって、紫外線をガラスレンズ母材とガラス型の両側から照射することができる。両側から紫外線を照射することによって、厚みのある部分に対してもその中心へ十分な量の紫外線を供給できるため、重合歪みの発生を可及的に抑制し、樹脂層に剥がれや割れなどの発生が抑制されると共に、光学的な歪みの発生も抑制される。これにより、厚みのある樹脂層を形成できる。また、ガラスレンズ母材とほぼ同じ直径を有するガラス型を対向配置し、これらの側面に粘着テープを貼着してガラスレンズ母材と成形型の間の空隙を封止してハイブリッドレンズ成形型を組み立てる粘着テープ封止方法によって、厚い樹脂層を形成できるキャビティを容易に形成できる。更に、粘着テープが両側からの紫外線照射を遮断することがないため、樹脂層の周縁部においても十分な紫外線量を照射することができ、周縁部に厚い樹脂層を形成する場合でも重合歪みの発生を抑制することができる。

本発明は、第8に、上記第7のハイブリッドレンズの製造方法において、前記 ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙の最大厚みが1~10mmの範囲 であり、有効径内での前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙の最大 厚み/最小厚みの比が4以上20以下であることを特徴とするハイブリッドレン ズの製造方法を提供する。

成形型をガラス型とすることによって、紫外線をガラスレンズ母材とガラス型の両側から照射することができるため、厚みのある部分に対してもその中心へ十分な量の紫外線を供給できる。その結果、厚く、偏肉差が大きいキャビティに充填された紫外線硬化性樹脂組成物に対して、重合歪みの発生が可及的に抑制され、剥がれや割れなどの発生が抑制できると共に、光学的な歪みが抑制されるため、厚く、偏肉差が大きい樹脂層を形成することができる。

10

15

20

25

T/JP2004/005655

本発明は、第9に、上記第7のハイブリッドレンズの製造方法において、前記型組立工程後、前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙に紫外線硬化性樹脂組成物を充填する注入工程と、前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙に充填されている前記紫外線硬化性樹脂組成物に前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型の両側から紫外線を照射して前記紫外線硬化性樹脂組成物を硬化させる硬化工程とを有することを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法を提供する。

紫外線をガラスレンズ母材とガラス型の両側から照射することによって、厚みの ある部分に対してもその中心へ十分な量の紫外線を供給でき、その結果、厚く、

偏肉差が大きいキャビティに充填された紫外線硬化性樹脂組成物が硬化する際に、 重合歪みの発生が可及的に抑制され、剥がれや割れなどの発生や光学的な歪みの 発生が抑制されるため、厚く、偏肉差が大きい樹脂層を形成することができる。

本発明は、第10に、上記第9のハイブリッドレンズの製造方法において、前記硬化工程後、前記紫外線硬化性樹脂組成物の硬化物のガラス転移点温度以上の温度に加熱しながら前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型とを接近させるような圧力を加えるアニーリング工程を有することを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法を提供する。

紫外線による重合硬化後、硬化樹脂のガラス転移点温度以上に加熱しながら加 圧することによって、樹脂層を軟化させながらガラス型の非球面形状を精度良く 転写することができる。

本発明は、第11に、上記第9のハイブリッドレンズの製造方法において、前記硬化工程の前に、紫外線を照射して前記紫外線硬化性樹脂組成物をゲル化させる予備硬化工程を有することを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法を提供する。

紫外線照射によるほぼ完全な硬化前に、紫外線を紫外線硬化性樹脂組成物に対して照射してゲル化させる予備硬化を行うことによって、重合を均一に進行させることができるため、重合歪みの発生を更に抑制することができる。

本発明は、第12に、上記第7のハイブリッドレンズの製造方法において、シ ランカップリング剤で処理した前記ガラスレンズ母材を用いることを特徴とする

10

ハイブリッドレンズの製造方法を提供する。

ガラスレンズ母材の種類によっては樹脂組成物にシランカップリング剤を配合しただけでは、樹脂層のガラスレンズ母材への密着性が良くない場合もあり、そのため、ガラスレンズ母材をシランカップリング剤で処理しておくことが望ましい。

7

本発明は、第13に、ガラスレンズ母材の表面にラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有するハイブリッドレンズ用樹脂組成物から形成された樹脂層が接合されてなることを特徴とするハイブリッドレンズを提供する。

シランカップリング剤を配合した樹脂組成物を用いることにより、厚みのある 樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイプリッド レンズを製造することが可能となった。

本発明は、第14に、上記第13のハイブリッドレンズにおいて、前記樹脂層の最大厚みが $1\sim10\,\mathrm{mm}$ の範囲であることを特徴とするハイブリッドレンズを提供する。

シランカップリング剤を配合した樹脂組成物を用いることにより、このような 15 厚みのある樹脂層を形成することが可能となった。

本発明は、第15に、上記第14のハイブリッドレンズにおいて、前記樹脂層 の有効径内での最大厚み/最小厚みの比が4以上20以下であることを特徴とす るハイブリッドレンズを提供する。

シランカップリング剤を配合した樹脂組成物を用いることにより、このような 20 偏肉性の大きな樹脂層を形成することが可能となった。

本発明は、第16に、ガラスレンズ母材の表面にラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有するハイブリッドレンズ用樹脂組成物から形成された樹脂層が接合されてなるハイブリッドレンズを用いたことを特徴とするレンズ系を提供する。

25 シランカップリング剤を配合したことによる厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズをレンズ系に用いることにより、例えば非常に広角な投射レンズを構成する場合に、収差補正に必要なレンズの枚数を削減し、高性能でコンパクトな投射レンズを構成することができる。

本発明は、第17に、上記第16のレンズ系において、前記ハイブリッドレンズの樹脂層の最大厚みが1~10mmの範囲であることを特徴とするレンズ系を提供する。

このような最大厚みの樹脂層を有し、非球面量を大きくすることができるハイブリッドレ 5 ンズを用いることにより、収差補正に必要なレンズの枚数を削減し、高性能でコンパクトな 光学系を構成することができる。

産業上の利用可能性

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物は、球面ガラスレンズの上に非球面 10 形状の樹脂層を重ねて形成したハイブリッドレンズの樹脂層を形成するために利 用することができる。

また、本発明のハイブリッドレンズの製造方法は、厚みのある樹脂層を有し、 偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズの製造に 利用することができる。

15 本発明のハイブリッドレンズは、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、 非球面量を大きくできる高性能な非球面レンズであるため、例えば液晶プロジェ クタ用投射レンズを構成するレンズとして利用することができる。

本発明の光学系は、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを用いているので、例えば液晶プロジェクタ用投射レンズとして利用することができる。

図面の簡単な説明

- 【図1】 本発明のハイブリッドレンズの一実施形態を示す断面図である。
- 【図2】 (a)~(d)は、本発明のハイブリッドレンズの製造方法の工程を 25 示すフローチャートである。
 - 【図3】 (e)~(g)は、本発明のハイブリッドレンズの製造方法の工程を 示すフローチャートである。
 - 【図4】 本発明の光学系の一例の投射レンズの構成を示す断面図である。
 - 【図5】 図4の投射レンズの収差図である。

発明を実施するための最良の形態

以下、本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物、ハイブリッドレンズの製造 方法、ハイブリッドレンズ及びレンズ系の実施の形態について説明するが、本発 明は以下の実施の形態に限定されるものではない。

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物は、球面ガラスレンズの上に非球面 形状の樹脂層を重ねて形成したハイブリッドレンズの樹脂層を形成するために用 いられる。本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物は、ラジカル重合性モノマ ーとシランカップリング剤とを含有する。

10 ラジカル重合性モノマーは、ラジカル重合、硬化することによりハイブリッドレンズの樹脂層を形成する主成分である。本発明におけるラジカル重合性モノマーは、A成分として、下記一般式(I)で示されるジ(メタ)アクリレート化合物を含有することが好ましい。

A成分:

15 【化5】

20

25

5

但し、式中、 R^1 は水素またはメチル基、mは $2\sim5$ の整数、nは $1\sim16$ の整数を表す。

A成分の一般式 (I) で示されるジ (メタ) アクリレート化合物は、本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物の主成分であり、樹脂層をゴム状に軟化させ、重合収縮に伴うガラスレンズ母材への応力を軽減させ、耐久性を与える機能を有する。

一般式 (I) で示されるジ (メタ) アクリレート化合物の具体例としては、エ チレングリコールジ (メタ) アクリレート、ジエチレングリコールジ (メタ) ア クリレート、トリエチレングリコールジ (メタ) アクリレート、テトラエチレン グリコールジ (メタ) アクリレート、ペンタエチレングリコールジ (メタ) アク リレート、ノナエチレングリコールジ (メタ) アクリレート等のポリエチレング WO 2004/095087

T/JP2004/005655

リコールのジ (メタ) アクリレート化合物;プロピレングリコールジ (メタ) ア クリレート、ジプロピレングリコールジ (メタ) アクリレート、トリプロピレン グリコールジ (メタ) アクリレート、テトラプロピレングリコールジ (メタ) ア クリレート、ノナプロピレングリコールジ (メタ) アクリレート等のポリプロピ レングリコールのジ (メタ) アクリレート化合物; ブチレングリコールジ (メタ) 5 アクリレート、ジブチレングリコールジ(メタ)アクリレート、トリブチレング リコールジ (メタ) アクリレート、テトラブチレングリコールジ (メタ) アクリ レート、ノナブチレングリコールジ (メタ) アクリレート、ドデカブチレングリ コールジメタクリレート等のポリブチレングリコールのジ(メタ)アクリレート 化合物;1,3-ブチレングリコールジ(メタ)アクリレート、1,6-ヘキサ 10 メチレングリコールジ (メタ) アクリレート、1, 14-テトラデカメチレング リコールジ (メタ) アクリレート、ネオペンチルグリコールジ (メタ) アクリレ ート、ヒドロキシピバリン酸ネオペンチルグリコールのカプロラクトン付加物の ジ (メタ) アクリレート化合物等が挙げられる。

15 本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物におけるA成分の含有量は、30~9 0重量部、特に50~80重量部の範囲が良い。A成分の含有量が少なすぎると、 樹脂層に十分な可撓性が得られず、環境温度変化に対応する耐熱性が不十分であ り、かつ吸水量の抑制もできない場合がある。一方、含有量が多すぎると、表面 硬度の低下が著しくなる場合がある。

20 また、本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物におけるラジカル重合性モノマーは、B成分として、下記一般式(II)で示されるモノ(メタ)アクリレート化合物を含有することが好ましい。

【化6】

$$R^{2}O$$
| ||
 $CH_{2}=C-C-O-R^{3}$... (II)

25 但し、式中、R²は水素またはメチル基、R³は炭素原子数が5~16の脂環式炭 化水素基を表す。

B成分の一般式 (II) で示されるモノ (メタ) アクリレート化合物は、重合硬

15

20

化した樹脂層のハイブリッドレンズとして必要な面精度を向上させる機能を有する。

モノ (メタ) アクリレート化合物の具体例としては、シクロペンチル (メタ) アクリレート、シクロヘキシル (メタ) アクリレート、トリメチルシクロヘキシル (メタ) アクリレート、ノルボルニル (メタ) アクリレート、イソボルニル (メタ) アクリレート、アダマンチル (メタ) アクリレート、ジシクロペンテニル (メタ) アクリレート、トリシクロ (5, 2, 1, 0^{2,6}) デカンー8ーイル (メタ) アクリレートを挙げることができる。

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物におけるB成分の含有量は、5~4 0 重量部、特に10~30重量部の範囲が良い。B成分の含有量が少なすぎると、十分な面精度を得ることができない場合があり、 一方含有量が多すぎると、レンズの耐熱性が低下する場合がある。

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物におけるラジカル重合性モノマーには、C成分として、1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するウレタンポリ(メタ)アクリレート又は1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するエポキシポリ(メタ)アクリレートを含有することが好ましい。C成分は、樹脂層に耐熱性を付与し、適宜な硬度を与える成分である。

C成分の1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するウレタンポリ(メタ)アクリレートとしては、ヒドロキシル基を含有する(メタ)アクリレートと分子内に2個以上のイソシアネート基を有するイソシアネート化合物とのウレタン化反応生成物が挙げられる。

分子内に少なくとも2個のイソシアネート基を有するポリイソシアネート基を有するポリイソシアネート化合物の具体例としては、脂肪族、芳香族または脂環族のイソシアネート、例えばテトラメチレンジイソシアネート、ヘキサメチレンジイソシアネート、2,2,4ートリメチレンヘキサメチレンジイソシアネート、シクロヘキサンジイソシアネート、イソホロンジイソシアネート、トリレンジイソシアネート、キシリレンジイソシアネート、1,3ービス(α,α'ージメチルイソシアネートメチル)ベンゼン、ジフェニルメタンジイソシアネート、エフフェニレンジイソシアネート、ジシクロヘキシルメタンジイソシアネート、ナフ

タレンジイソシアネート、ビフェニルジイソシアネート等が挙げられる。これらイソシアネート類とアミノ基、水酸基、カルボキシル基等の活性水素原子を少なくとも2個有する化合物との反応により得られる分子内に少なくとも2個のイソシアネート基を有する化合物あるいは前記ジイソシアネート化合物類の3量体から5畳体なども用いることができる。

ら5量体なども用いることができる。 5 また、1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するエポキシポ リ (メタ) アクリレートとしては、分子内に2個以上のグリシジル基を有するエ ポキシ化合物と、(メタ) アクリル酸または分子内に(メタ) アクリロイルオキシ 基及びカルボキシル基を有する化合物とのグリシジル基開環反応物が挙げられる。 上述の開環反応に用いる分子内に少なくとも2個のグリシジル基を有するエポキ 10 シ化合物としては、1,6-ヘキサンジオールジグリシジルエーテル、エチレン グリコールジグリシジルエーテル、ジエチレングリコールジグリシジルエーテル、 トリエチレングリコールジグリシジルエーテル、テトラエチレングリコールジグ リシジルエーテル、ノナエチレングリコールジグリシジルエーテル、プロピレン グリコールジグリシジルエーテル、ジプロピレングリコールジグリシジルエーテ 15 ル、トリエチレングリコールジグリシジルエーテル、テトラエチレングリコール ジグリシジルエーテル、ノナプロピレングリコールジグリシジルエーテル、ネオ ペンチルグリコールジグリシジルエーテル、ネオペンチルグリコールヒドロキシ ピバリン酸エステルのジグリシジルエーテル、トリメチロールプロパンジグリシ ジルエーテル、トリメチロールプロパントリグリシジルエーテル、グリセロール 20 ジグリシジルエーテル、グリセロールトリグリシジルエーテル、ジグリセロール トリグリシジルエーテル、ペンタエリスリトールジグリシジルエーテル、ペンタ エリスリトールテトラグリシジルエーテル、ジペンタエリスリトールペンタグリ シジルエーテル、ジペンタエリスリトールヘキサグリシジルエーテル、ソルビト ールテトラグリシジルエーテル、トリス (2-ヒドロキシエチル) イソシアヌレ 25 ートのジグリシジルエーテル、トリス(2-ヒドロキシエチル)イソシアヌレー トのジグリシジルエーテル、トリス (2-ヒドロキシエチル) イソシアヌレート のトリグリシジルエーテルなどの脂肪酸エポキシ化合物、イソホロンジオールの ジグリシジルエーテル、1, 4ービス (ヒドロキシメチル) シクロヘキサンのジ

15

20

等がある。

グリシジルエーテル、ビス-2, 2ーヒドロキシシクロへキシルプロパンのジグリシジルエーテル等の脂環族エポキシ化合物、レゾルシンジグリシジルエーテル、ビスフェノールA、ビスフェノールF、ビスフェノールSとエピクロルヒドリンとの縮合で得られるビスフェノールAジグリシジルエーテル、ビスフェノールFジグリシジルエーテル、ビスフェノールFジグリシジルエーテル、デトラブロモビスフェノールAジグリシジルエーテル、デトラブロモビスフェノールAジグリシジルエーテル、ビス(3,5ージメチルー4ーヒドロキシフェニル)スルホン、ビス(3ーメチルー4ーヒドロキシフェニル)スルホン、ビス(3ーフェニルー4ーヒドロキシフェニル)とエピクロルヒドリンとの縮合物、2,6ーキシレノールダイマーとエピクロルヒドリンとの縮合物、オルトフタル酸ジグリシジルエステル、フェノールノボラックポリグリシジルエーテル、クレゾールノボラックポリグリシジルエーテルなどの芳香族エポキシ化合物

これらのエポキシ化合物と反応させる化合物としては、アクリル酸、メタクリル酸の他、ヒドロキシエチル(メタ)アクリレートとo-無水フタル酸等の酸無水物とを反応させて得られるカルボキシ基含有(メタ)アクリレート、グリシジル(メタ)アクリレートとアジピン酸等の分子内に2個以上のカルボキシル基を有する化合物を反応させて得られるカルボキシル基含有(メタ)アクリレートが挙げられる。エポキシ化合物とカルボキシル基含有(メタ)アクリレートとの反応は、例えば、両者を混合し、触媒としてジメチルアミノエチルメタクリレート等の3級アミノ化合物またはベンジルトリメチルアンモニウムクロリド等の4級アミン塩を加え、60~~110~に加熱することにより行われる。

本発明においてはウレタンポリ (メタ) アクリレートあるいはエポキシポリ (メタ) アクリレートは1種を単独であるいは2種以上を混合して用いることができるが、硬化して得られるハイブリッドレンズの無色透明性、耐熱性の点から、ウレタンポリ (メタ) アクリレートとして、イソホロンジイソシアネート、2,2,4ートリメチルヘキサメチレンジイソシアネート、ジシクロヘキシルメタンジイソシアネート、キシリレンジイソシアネート、1,3ービス (α,α'ージメチルイソシアネートメチル) ベンゼン、トリレンジイソシアネートまたはナフタレンジイソシアネートと、2ーヒドロキシプロピル (メタ) アクリレートとの付加

20

25

物が好ましい。また、エポキシポリ (メタ) アクリレートとして、1,6-ヘキ サンジオールジグリシジルエーテル、ジエチレングリコールジグリシジルエーテ ル、トリメチロールプロパンジグリシジルエーテル、トリメチロールプロパント リグリシジルエーテル、グリセロールトリグリシジルエーテル、トリス(2ーヒ ドロキシエチル) イソシアヌレートのトリグリシジル、2, 2ービス(4ーグリ シジルオキシシクロヘキシル)プロパン、ビスフェノールAジグリシジルエーテ ル、ビスフェノールSジグリシジルエーテルまたはテトラプロモビスフェノール Aジグリシジルエーテルと、アクリル酸またはメタクリル酸との反応物を用いる のが特に好ましい。

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物におけるC成分の含有量は、0~5 ○重量部、特に5~50重量部、最も好ましくは10~30重量部の範囲が良い。 ハイブリッドレンズにそれほど耐熱性が要求されない場合は、含有させなくても 良い。適宜な耐熱性を与えるために、上記範囲の含有量とすることが好ましい。 含有量が多すぎると、樹脂層が硬くなり過ぎてガラスレンズ母材が割れてしまう おそれがあると共に、組成物の粘度が高くなり、注型による作業性が低下する場 15 · 合がある。

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物の必須成分であるシランカップリング 剤は、ガラスレンズ母材と樹脂層との接着性を付与する成分である。同時に樹脂 層の表面硬度を向上させ、実用性を付与する成分でもある。即ち、上記A成分の ジ (メタ) アクリレート化合物の配合により、樹脂層を軟化させ、重合収縮に伴 うガラスレンズ母材への応力を軽減させ、耐久性を与え、厚みのある樹脂層を有 し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを製 造することが可能となる一方、表面硬度が低くなりすぎて実用性に欠ける欠点を 補う機能を有する。

シランカップリング剤は、一般に同一分子中に有機材料と結合する置換基をも つ有機官能性基と無機材料と反応する加水分解性基を有する構造を有する。有機 官能性基としては、ビニル基、グリシドキシ基、メタクリル基、アミノ基、メル カプト基であり、加水分解性基は主に塩素とアルコキシ基である。シランカップ リング剤の具体例としては、ビニルトリクロロシラン、ビニルトリエトキシシラ

ができる。

5

15

20

25

ン、ビニルトリス(β ーメトキシエトキシ)シラン、 γ ーグリシドキシプロピルトリメトキシシラン、 γ ーグリシドキシプロピルジメトキシシラン、 γ ーメタクリロキシプロピルトリメトキシシラン、 γ ー β (γ ミノエチル) γ ー γ ミノプロピルトリメトキシシラン、 γ ー β (γ ミノエチル) γ ー γ にんしょうと、 γ ークロロプロピルトリメトキシシラン、 γ ータルカプトプロピルトリメトキシシラン、 γ ータルカプトプロピルト

本発明のハイブリッドレンズ用組成物におけるシランカップリング剤の含有量は、1~10重量部、特に3~5重量部の範囲が良い。含有量が少なすぎると、 効果が発現しない場合があり、一方含有量が多すぎると、自己架橋が進展し、モノマー溶液が増粘してしまい、キャビティへの注入作業性が極度に低下する場合がある。

リメトキシシラン、γーアミノプロピルトリエトキシシランなどを例示すること

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物の硬化に際して使用される重合開始 剤としては、例えば、2ーヒドロキシー2ーメチルー1ーフェニルプロパンー1ーオン、メチルフェニルグリオキシレート、2,4,6ートリメチルベンゾイル ジフェニルホスフィンオキシド、ビス(2,4,6ートリメチルベンゾイル)ーフェニルフォスフィンオキサイドなどの光重合開始剤、過酸化ベンゾイル、tーブチルパーオキシイソブチレート、tーブチルパーオキシー2ーエチルへキサノエート等の有機過酸化物、2,2'ーアゾビスブチロニトリル、2,2'ーアゾビス(2,4ージメチルバレロニトリル)等のアゾ化合物が挙げられる。これらの重合開始剤の中でも、硬化速度が速く、常温硬化が可能であることから、光重合開始剤を用いて、紫外線硬化性樹脂組成物とすることがより好ましい。これらの重合開始剤は1種もしくは2種以上の混合系で使用し、硬化速度を向上させるため、助触媒、増感剤を添加しても良い。この重合開始剤の配合割合はモノマー成分の合計100重量部に対して、通常、0.005~5重量部である。

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物は、必要に応じて、酸化防止剤、黄変防止剤、紫外線吸収剤、染料、顔料等の添加剤が本発明の効果を損なわない範囲で配合されても良い。

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物は、ラジカル重合性モノマー成分と

15

20

25

シランカップリング剤を常法により混合攪拌し、さらに必要に応じて各種添加剤 を配合して調製することができる。

本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物は、シランカップリング剤を含有していることにより、ガラスレンズ母材と樹脂層との密着性を向上させることができるばかりでなく、ハイブリッドレンズ用樹脂組成物の重合収縮に伴うガラスレンズ母材への応力を軽減するためA成分の一般式(I)で示されるジ(メタ)アクリレート化合物を主成分としたことによる樹脂層を軟化させたときに障害となる樹脂層の表面硬度を向上させ、実用性を与えることが可能である。加えて、B成分の一般式(II)で示されるモノ(メタ)アクリレート化合物を含有することにより、非球面の転写精度を良好にすることができる。そのため、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを製造することが可能である。

具体的には、図1に示すような本発明のハイブリッドレンズを製造することができる。このハイブリッドレンズ1は、球面ガラスレンズ母材2の一面側又は両面に外面形状が非球面の樹脂層3が接合された構造を有する。球面ガラスレンズ母材2は、凸レンズ、凹レンズのいずれでもよい。レンズの有効径の範囲内での樹脂層3の最大厚み T_{max} は、 $1mm\sim10mm$ 、好ましくは $2\sim8mm$ の範囲であり、従来のハイブリッドレンズと比較して厚い樹脂層3を備える。なお、樹脂層3の厚みは、ガラスレンズ母材2の法線方向の厚さを意味する。樹脂層3の最大厚み T_{max} が薄すぎると非球面レンズとしての性能が不十分となり、樹脂層3の最大厚み T_{max} が厚すぎると、ガラスと樹脂の熱膨張率の差から、ガラスレンズ母材との密着性が不十分となって剥離が生じる。

また、レンズの有効径の範囲内での樹脂層 3 の最小厚み T_{min} /最大厚み T_{ma} $_{x}$ の比が 1 / 4 以下、即ち、偏肉量= T_{max} / T_{min} と定義すると、偏肉量は 4 以上、特に 5 以上が好ましく、上限値は 2 0 である。偏肉量が小さすぎると、樹脂層 3 の非球面量が小さくなり、非球面レンズとしての光学性能の改良度が小さくなる。一方、偏肉量が 2 0 を超えると、レンズ形状が複雑になるため製造が困難である。

本発明のハイブリッドレンズ1は、樹脂層3の厚みが従来より厚いだけでなく、

25

60~150mm程度の大口径とすることができる。従来のハイブリッドレンズは、60mm以上の大口径のものは存在しなかった。

本発明のハイブリッドレンズ1は、厚みのある樹脂層を有し、非球面量を大きくすることができるため、収差補正能力に優れると共に、大口径とすることができる。従来のハイブリッドレンズと比較してより高い収差補正能力が得られるため、レンズ構成枚数をより一層削減でき、小型で軽量な光学系を実現することができる。そのため、用途としては、例えば、液晶プロジェクタ用投射レンズ、特にその最も対物側のレンズ、ビデオカメラやスチルカメラのレンズ、複写機、レーザプリンタ、望遠鏡、双眼鏡、顕微鏡、CDやDVD等の光ピックアップ用のレンズ等に用いることができる。

次に、図1に示したような厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズの製造に適した本発明のハイブリッドレンズの製造方法について、図2及び図3を参照しながら説明する。本発明のハイブリッドレンズの製造方法では、上述した本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物を用いることが好ましい。本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物と本発明のハイブリッドレンズの製造方法を組み合わせることにより、厚みのある樹脂層を有し、偏肉性が大きく、非球面量を大きくできる高性能なハイブリッドレンズを容易に製造することができる。しかし、本発明のハイブリッドレンズの製造方法では、その他の樹脂組成物を用いても良い。

20 本発明のハイブリッドレンズの製造方法は、(a)成形型の処理工程、(b)型組立工程、(c)注入工程、(d)予備硬化工程、(e)硬化工程、(f)アニーリング工程、(g)離型工程を有する。

まず、(a) 成形型の処理工程は、図2(a) に示すように、ハイブリッドレンズ の成形に必要なガラスレンズ母材2とガラス型4を選定すると共に、必要な前処理を行う工程である。

ガラスレンズ母材 2 は、両面が研磨しやすい球面に鏡面研磨されたレンズであり、 凸レンズでも凹レンズでもよい。樹脂層が形成される面を成形面 2 1 とする。図 1 及び図 2 (a) に示すガラスレンズ母材 2 は、液晶プロジェクタ用投射レンズ の最も対物側の凹レンズとして用いられるものを示している。そのため、成形面

15

21はガラスレンズ母材2の凸面側全体に形成され、成形面21と対向する凹面の球面は成形面21よりも小さく、大きな曲率を有する。また、凹面の外周側は光軸と直交する平面に形成されている。ガラスの材質は、屈折率と分散性を考慮して決定される。一方のガラス型4は、非球面形状を転写する転写面41と転写面41と対向する外面42を有し、転写面41は鏡面研磨されている。図2(a)に示すガラス型4は、転写面41と対向する外面42が平面となっている。ガラスレンズ母材2とガラス型4の外径はほぼ同じであり、両者とも円周面状の側面を有する。これらのガラスレンズ母材2とガラス型4の外径は、概ね30~150mmの範囲である。

ガラスレンズ母材2の樹脂層を形成する成形面21を洗浄し、成形面21に、 樹脂層3の密着性を改良する目的で、例えば上述したシランカップリング剤を含む液体を塗布し、乾燥して焼成する。シランカップリング剤の塗布は、ハイブリッドレンズ用樹脂組成物の中にシランカップリング剤を配合するときは、不要となる場合があるが、ガラスの材質によっては、ガラスレンズ母材のシランカップリング処理と共に、ハイブリッドレンズ用樹脂組成物にシランカップリング剤を含有させなければ、必要な密着性が得られない場合がある。ガラス型4の転写面41は、洗浄を行うと共に、離型剤を予め塗布しておくことが好ましい。転写面41に離型剤を塗布しておくことにより、成形後、ガラス型4を容易に樹脂層から脱離することができる。

20 次に、図2(b)に示すように、(b)型組立工程を行う。ガラス型4の転写面 41を上にしてガラス型4を水平に保持し、ガラスレンズ母材2の成形面21を 下にしてガラス型4の転写面41と所定の距離離間させて対向配置して保持する。 そして、これらのガラスレンズ母材2とガラス型4の側面にまたがって粘着テープ5を巻き付け、1周より余分に巻き付け、粘着テープ5が重なる領域を形成す る。粘着テープ5の巻き付けにより、ガラスレンズ母材2とガラス型4とを相互 に固定すると共に、ガラスレンズ母材2の成形面21とガラス型4の転写面41 との間の空隙が封止される。これにより、これらの成形面21と転写面41と粘着テープ5とで囲まれたキャビティ6が形成され、ハイブリッドレンズ成形型7 を組み立てることができる。

15

20

25

このキャビティ6は、ガラスレンズ母材2の成形面21の法線方向におけるガラスレンズ母材2の成形面21とガラス型4の転写面41との間の空隙の最大厚みが、レンズの有効径の範囲内で1mm~10mm、好ましくは2~8mmの範囲であり、最小厚みは最大厚みの1/4以下、好ましくは1/5~1/20程度である。

粘着テープ5は、テープ基材に粘着剤層が形成されている構造を有する。テープ基材の材質としては、ポリエチレン、ポリプロピレン等のポリオレフィン、ポリ塩化ビニル、ポリ塩化ビニリデン等のポリハロゲン化ビニル、ポリエチレンテレフタレート、ポリブチレンテレフタレート、ポリエチレンナフタレート等のポリエステル、ポリアミド類、ポリイミド類、ポリカーボネート類などを例示することができる。粘着剤としては、アクリル系、ゴム系、シリコーン系等が使用される。粘着剤は、紫外線硬化性樹脂組成物に溶け出したり、重合を阻害しないものが選定される。

テープ基材の厚さは、型組立工程でガラス型 4 とガラスレンズ母材 2 を精度良く固定できることが求められるため、1 0 μ m以上、好ましくは 2 0 μ m以上、最適には 3 0 μ m以上であることが好ましい。最大限の厚さは 2 0 0 0 μ m程度である。

粘着テープ5の幅は、ガラスレンズ母材2とガラス型4の側面を保持してこれ らの間の空隙を密封できればよく、これらから突出するような幅広でも差し支え ない。

ガラスレンズ母材2とガラス型4とを対向配置し、これらの側面に粘着テープ5を貼着してガラスレンズ母材2とガラス型4の間の空隙を封止してハイブリッドレンズ成形型7を組み立てる粘着テープ封止方法は、従来のスリーブや型枠を用いてガラスレンズ母材2とガラス型4を保持する方法よりも、厚みのあるキャビティを容易にかつ簡便に形成することができる。

次に、図2(c)に示すように、(c)注入工程を行う。粘着テープ5同士が重なっている部分を剥がし、キャビティ6への小さな開口部を形成し、この開口部から注射針などの細い注入管8を介して予めモノマー調合工程で調製された紫外線硬化性樹脂組成物9をキャビティ6へ注入し、剥がした部分の粘着テープ5

15

20

を再び貼り付け、キャビティ6を封止する。

次に、図2(d)に示すように、(d)予備硬化工程を行う。紫外線の予備照射を行うことにより、重合を均一化させ、重合歪みの発生を抑制することができるため、厚い樹脂層の形成に有効である。予備照射は、例えば高圧水銀ランプやメタルハライドランプ等の紫外線照射源を用い、紫外線U V_1 を照射する。照射時間は2~20秒、加熱せず室温で行い、紫外線の強度は100~140W程度であり、照射量は0.05~30 J/c m²程度である。予備照射により、紫外線硬化性樹脂組成物 9 はゲル化する。予備照射は、図2(d)に示すように、ガラス型4を通して紫外線を照射するか、ガラスレンズ母材2を通して紫外線を照射してもよく、あるいは両側から照射するようにしてもよい。予備硬化工程は、必ずしも必要としない場合があり、省略することが可能である。

次に、図3(e)に示すように、(e)硬化工程を行う。本発明では、ガラス型4を用い、キャビティ6中の紫外線硬化性樹脂組成物9に対して両面の成形型2,4を通して両側から紫外線を照射する。成形型2,4の両側に高圧水銀ランプやメタルハライドランプ等の紫外線照射源を配置し、あるいは反射鏡を用いてガラス型4とガラスレンズ母材2の両方を通して内部のキャビティ6の紫外線硬化性樹脂組成物9に紫外線を照射し、紫外線硬化性樹脂組成物9をほぼ完全に硬化させる。

紫外線の照射時間は $50\sim300$ 秒、環境温度は室温で行ってもよく、120℃までの加熱雰囲気下で行ってもよい。紫外線の照射強度は、ガラス型4側からの紫外線UV2が $50\sim150$ mW程度であり、ガラスレンズ母材2側からの紫外線UV3が $50\sim150$ mW、両側の照射強度は概ね等しくすることが好ましい。紫外線の照射量は、特に制限されないが、 $1\sim500$ J/c m²程度である。また、紫外線の照射は、両側から交互に照射するようにしてもよい。

25 従来、ガラスレンズ母材の上に厚い樹脂層を形成できなかった原因として、樹脂層の厚さが厚くなり、樹脂層の薄い部分と厚い部分との偏肉差が大きくなると、紫外線による重合時に樹脂層の厚い部分と薄い部分との重合速度が異なるため、樹脂層に重合歪みが発生し、この重合歪みによって樹脂層に剥がれや割れが発生し易くなると共に、光学的にも複屈折が発生して樹脂層の光学性能が低下するこ

10

15

20

25

とが要因であると考えられる。

そのため、厚い部分と薄い部分に対して紫外線による重合時にできる限り均一に紫外線を照射するために、ガラスレンズ母材2と対になる非球面形状を転写する成形金型をガラス型4とし、ガラス型4とガラスレンズ母材2とを通して両側から紫外線を照射することによって、厚みのあるキャビティ6に充填されている紫外線硬化性樹脂組成物9の中心まで紫外線を十分に照射することが可能である。その結果、キャビティ6の厚い部分と薄い部分での重合速度を均一化し、重合歪みの発生を可及的に抑制することができる。重合歪みの発生を抑制することができるため、樹脂層に剥がれや割れなどの発生が抑制されると共に、光学的な歪みの発生も抑制される。これにより、ガラスレンズ母材2の上に厚みのある樹脂層を形成できる。

また、粘着テープ 5 は薄く、ガラス型 4 とガラスレンズ母材 2 の側面に貼着され、しかも光透過性とすることができるため、両側からの紫外線照射を妨げることが無く、キャビティ 6 の周縁部まで十分に紫外線を照射することができる。そのため、図 1 に示したような中心部が薄く、周縁部が厚くなるような形状の樹脂層 3 でも、キャビティ 6 全体の重合速度を均一化して重合歪みの発生を抑制することに寄与できる。

次に、図3(f)に示すように、(f)アニーリング工程を行う。このアニーリング工程は、重合歪みの除去や転写精度の向上が目的である。紫外線硬化性樹脂組成物の硬化物(樹脂層)3のガラス転移点より高い温度雰囲気下で、好ましくはガラス転移点より10℃以上高い温度雰囲気下で、ガラス型4とガラスレンズ母材2を互いに接近させるように圧力を加える。これによって、硬化物3を軟化させながらガラス型4を圧着させ、ガラス型4の転写面41の形状を硬化物に対して十分に押し付けることで転写精度が向上する。同時に、アニーリングにより、重合歪みを除去することが可能である。

アニーリング処理は、例えばオートクレーブ内にハイブリッドレンズ成形型 7 をガラスレンズ母材 2 を下側に、ガラス型 4 を上側にして配置し、上記温度雰囲気下で $3\times10^{-3}\sim10\times10^{-3}$ a t m程度の圧力を加えて $30分\sim2$ 時間程度の処理をする。加圧は、機械的にガラス型 4 とガラスレンズ母材 2 とを接近させ

る圧力を加えて行うことも勿論可能である。また、加圧せずに単に加熱炉の中で加熱処理を行うようにしてもよい。アニーリング工程は、必ずしも必要とはしない。また、ガラス型4を離型した後に加熱だけのアニーリングを行ってもよい。次に、図3(g)に示すように、(g)離型工程を行う。粘着テープ5を剥がし、ガラス型4に衝撃を与えることにより、ガラス型4が樹脂層3から剥離し、ガラスレンズ母材2の上に樹脂層3が接合したハイブリッドレンズ1を得ることができる。このハイブリッドレンズ1は、粘着テープ封止方法を採用したことにより、樹脂層3の端縁とガラスレンズ母材2の端縁とが一致する構造上の特徴がある。なお、(f)アニーリング工程と(g)離型工程は必要に応じて、工程を入れ換えることも可能である。

得られたハイブリッドレンズ1には、必要に応じて、樹脂層3に耐擦傷性を付与するためにハードコート処理及び/又は反射防止膜形成処理を行い、ガラスレンズ母材2に反射防止膜形成処理を行うことができる。

なお、以下の実施例で用いた化合物の略号は次の通りである。

15 A成分:

10

9 B G D M: ノナブチレングリコールジメタクリレート

12BGDM:ドデカブチレングリコールジメタクリレート

9 E G D M : ノナエチレングリコールジメタクリレート

B成分:

20 TCDM: トリシクロ(5, 2, 1, $0^{2, 6}$) デカンー8ーイルメタクリレート

CHM:シクロヘキシルメタクリレート

C成分:

UDM1:イソホロンジイソシアネートと2-ヒドロキシプロピルメタクリレートとを反応させて得られたウレタンジメタクリレート

25 UDA2:トリレンジイソシアネートと2-ヒドロキシエチルアクリレートとを 反応させて得られたウレタンジアクリレート

EDM1:ビスフェノールAジグリシジルエーテルとメタクリル酸とを反応させたエポキシジメタクリレート

シランカップリング剤:

10

15

20

25



MTS: γーメタクリロキシプロピルトリメトキシシラン MDS: γーメタクリロキシプロピルジメトキシシラン 〈実施例1〉

9 B G D M (三菱レイヨン (株) 製:商品名アイキュアM-70) 6 5 重量部、 T C D M (日立化成工業 (株) 製:商品名 F A - 5 1 3 M S) 1 2 重量部、U D A 2 (三菱レイヨン (株) 製:商品名 ダイヤビーム U - 1 2) 2 0 重量部、M T S (G E 東芝シリコーン (株) 製:商品名 オルガノシラン T S L - 8 7 3 0) 3 重量部、ビス (2, 4, 6 - トリメチルベンゾイル) - フェニルフォスフィンオキサイド (チバ・スペシャルティー・ケミカルズ (株) 製:商品名 I R G A C U R E 8 1 9) 3 0 0 p p m、t - ブチルパーオキシイソブチレート (日本油脂(株)製:商品名パーブチル I B) 1 0 0 0 p p mを混合し、室温でよく攪拌した後、5 0 m m H g に減圧して 1 5 分間脱気して、ハイブリッドレンズ用樹脂組成物を得た。

23

鏡面仕上げし、シランカップリング剤処理(10%MTSのエタノール溶液塗布及び120℃で約30分間の焼成処理)を施した外径100mm、曲率120mmのガラスレンズ母材((株)オハラ製:硝子材種S-LAM54、屈折率nd=1.76)と非球面形状に鏡面仕上げ加工した外径100mmのガラス型とを、中心の厚みを0.5mm、最大樹脂層厚5mmとなるように粘着テープを用いて組み合わせ、ハイブリッドレンズ成形型を組み立てた。上記ハイブリッドレンズ用樹脂組成物をこのハイブリッドレンズ成形型中に注入した。

次いで、ハイブリッドレンズ用樹脂組成物を注入したハイブリッドレンズ成形 型をハイブリッドレンズ成形型の両側から照射強度 100 WのU V ランプで照射 するように調整したU V 照射装置に投入し、600 0 m J / c m 2 の紫外線を照射 して樹脂層を硬化成型した。その後、ガラス型を離型し、135 $\mathbb C$ で 1 時間加熱 してアニール処理した。その後、樹脂表面に SiO_2/ZrO_2 系の反射防止膜を蒸着処理した。このようにして製造したハイブリッドレンズを下記評価方法で評価し、表 1 に示した。

外観:樹脂層及び反射防止膜にクラック、腐食、気泡、剥離、著しい色の変化が 認められるかどうかを目視により観察した。 面精度: ハイブリッドレンズの樹脂層の表面形状を松下電器産業(株)製3次元形状測定機UA3Pを用いて測定した。形状精度が3 μ m以下のものを \bigcirc 、3 μ m \sim 10 μ mのものを \bigcirc 、10 μ m以上のものを \times とした。

24

耐溶剤性:アルコール系有機溶剤をしみ込ませたレンズクリーニング用紙(小津 5 紙業(株)製:商品名ダスパー)により反射防止膜表面を10回こすり、外観を 目視で観察した。変化のないものを良好とした。

転写性:ガラス型を離型したレンズ面の転写性を目視にて判定した。

〇:転写性が良い。

△: 転写性に若干の問題有り。

10 ×: 転写性が悪い。

注入作業性:ハイブリッドレンズ成形型へのハイブリッドレンズ用樹脂組成物を 注入する際の難易度を判定した。

〇:注入しやすい。

△:注入するのがやや難。

15 ×: 注入しにくい。

試験片の作成:実施例に示した樹脂組成と同じようにして調製した樹脂組成物を厚さ2mmまたは5mm、外径75mmの円盤状平板に成型し、測定に必要なサイズに切り出して試験片とし、次の測定を行った。

屈折率:アッベ屈折率計を用いて上記で作成した試験片の25℃における屈折率 20 を測定した。

硬度:鉛筆硬度を測定した。

温度サイクル試験:得られたハイブリッドレンズを小型環境試験機(タバイエスペック株式会社製SH-220型)に入れ、-30℃の低温下に2時間放置後、80℃の高温下に2時間放置する操作を1サイクルとして10サイクル繰り返す。

25 本耐久試験を行った後、以下に示す項目について評価した。評価結果を表1に示 した。

外観:樹脂層及び反射防止膜にクラック、腐食、気泡、剥離、著しい色の変化が 認められるかどうかを目視により観察した。変化のないものを良好とした。

耐溶剤性:アルコール系有機溶剤をしみ込ませたレンズクリーニング用紙(小津

紙業 (株) 製:商品名ダスパー) により反射防止膜表面を10回こすり、外観を 目視で観察した。変化のないものを良好とした。

密着性:接着テープ (ニチバン (株) 製:商品名セロテープCT-12)を反射 防止膜表面に接着して剥離する操作を3回繰り返し、外観を目視で観察した。変 化のないものを良好とした。

〈実施例2~5〉

表1に示した割合でモノマー、シランカップリング剤を用い、ガラスレンズ母 材の硝子材種の変更とシランカップリング剤を用いた下地処理の有無以外は、実 施例1と同様にしてレンズを製造し、評価した。結果を表1に併せて示した。

10 (実施例6~10)

表2に示した割合でモノマー、シランカップリング剤を用い、ガラスレンズ母 材の硝子材種の変更とシランカップリング剤を用いた下地処理の有無以外は、実 施例1と同様にしてレンズを製造し、評価した。結果を表2に併せて示した。

(比較例1~6)

表3に示した割合でモノマー、シランカップリング剤を用い、ガラスレンズ母 材の硝子材種の変更とシランカップリング剤を用いた下地処理の有無以外は、実 施例1と同様にしてレンズを製造し、評価した。結果を表3に併せて示した。

【表1】

		実施	実施	実施	実施	実施
		例	例	例	例	. 例
		1	2	3	4	5
組成	A:9BGDM	65			55	70
	A:12BGDM			45		
重 量 部)	A:9EDGM		65			
	B:TCDM	12	34	20		15 .
	B:CHM				17	
	C:UDM1				25	
	C:UDA2	20				10



	C:EDM1			32		
	D:MTS	3	1	3		5
,	D:MDS				3	
ガラスレンズ母材の下地処理		有	有	有	無	無
ガラスレンズ	母材の屈折率	1. 76	1. 76	1. 51	1. 51	1. 76
,	外観	良好	良好	良好	良好	良好
	屈折率	1.51	1. 49	1. 53	1. 50	1. 52
	面精度	0	0	0	0	0
	耐溶剤性	0	0	0	0	0
	転写性	0 .	0	0	0	0
	注入作業性	0	0	0	0	0~
						Δ
	硬度	Н	НВ	Н	Н	2 H
温度サイク	外観	良好	良好	良好	良好	良好
ル試験後	耐溶剤性	良好	良好	良好	良好	良好
	密着性	良好	良好	良好	良好	良好
高温高湿保	外観	良好	良好	良好	良好	良好
管後	密着性	良好	良好	良好	良好	良好

【表 2】

		実施	実施	実施	実施	実施
		例	例	例	例	例
		6.	7	8	9	1 0
組成	A:9BGDM	: .		35		
成 (重量部)	A:12BGDM	35			65	70
	A:9EDGM	·	73	25		65
	B:TCDM		15		20	33
	B: CHM	27		25		<u> </u>



						
	C:UDM1	35	10			
	C:UDA2				,	
	C:EDM1			10	32	
	D:MTS	3	2	5	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
	D:MDS				3 .	2
ガラスレンズ	母材の下地処理	有	有	無	有	有
ガラスレンズ	母材の屈折率	1.76	1. 76	1. 76	1.51	1. 51
	外観	良好	良好	良好	良好	良好
	屈折率	1. 49	1. 55	1. 51	1.50	1. 52
	面精度	0	0	0	0	0
	耐溶剤性	0	Ó	0	0	0
	転写性	0	0	0	0	0
	注入作業性	0	Ö	0~	0	0
	(Δ		
	硬度	2 H	Н	2 H	Н	Н
温度サイク	外観	良好	良好	良好	良好	良好
ル試験後	耐溶剤性	良好	良好	良好	良好	良好
	密着性	良好	良好	良好	良好	良好
高温高湿保	外観	良好	良好	良好	良好	良好
管後	密着性	良好	良好	良好	良好	良好

【表3】

		比較	比較	比較	比較	比較	比較
		例	例	例	例	例	例
		1	2	3	4	5	6
組成	A:9BGDM		35	60	65	70	35
	A:12BGDM						
	A:9EDGM	61	25				23

	B: TCDM	34 ·			15	20	
	B: CHM			23			15
	C:UDM1			15		10 .	
	C:UDA2				20		
	C:EDM1		37 .				10
	D:MTS	5	3				12
	D:MDS			2			
ガラスレンズ	母材の下地処理	無	無	無	有	有	無
ガラスレンズ	母材の屈折率	1.76	1. 76	1. 76	1. 76	1.76	1.76
	外観 .	良好	良好	良好	良好	良好	良好
·	屈折率	1.52	1. 49	1. 56	1. 49	1. 55	1, 51
	面精度	O.	0	0	0	Δ	0
	耐溶剤性	0	0	0	0	0	0
	転写性	0	0	0	0	0	0
	注入作業性	0~	0.	0	0	0	×
		Δ					
	硬度	2 H	H	нв	2 B	2 B	2 H
温度サイク	外観	良好	良好	良好	良好	良好	不良
ル試験後	耐溶剤性	不良	不良	良好	良好	不良	不良
	密着性	良好	良好	良好	不良	不良	良好
高温高湿保	外観	良好	良好	良好	良好	良好	不良
管後	密着性	不良	不良	不良	不良	不良	良好
ル試験後高温高湿保	外観 耐溶剤性 密着性 外観	2 H 良好 不良 良好	良好不良良好良好	良好良好良好良好	良好良好不良良好	良好不良不良良好	不良好不良不良

ラジカル重合性モノマーにシランカップリング剤を配合した本発明のハイブリッドレンズ用樹脂組成物を用い、本発明のハイブリッドレンズの製造方法で得られたハイブリッドレンズは、外観、面精度、転写性、ガラスレンズ母材との密着性が良好であり、温度サイクル試験後や高温高湿保管後にも変化が認められない。また、硬度もHB以上であり、実用上十分である。

但し、比較例1~3に示すように、ガラスレンズ母材の種類によっては、ガラ



スレンズ母材をシランカップリング剤で処理しないと、ガラスレンズ母材と樹脂 層の密着性が不十分な場合がある。

また、比較例4,5に示すように、シランカップリング剤を配合しないハイブリッドレンズ用樹脂組成物を用いて得られたハイブリッドレンズは、A成分を主成分としているため、硬度が2Bであり、硬度不足である。また、ガラスレンズ母材をシランカップリング剤で処理していても、ガラスレンズ母材と樹脂層の密着性が不十分である。

(実施例11)

5

図4に、図1に示したような本発明のハイブリッドレンズ1を液晶プロジェク 9用投射レンズ100に採用したレンズ系の断面図を示す。Ri(iは1からの整数)で示される符号は、拡大側から縮小側に向かって順にレンズ面番号を示し、 di(iは1からの整数)で示される符号は、拡大側から縮小側に向かって順に 主光線軸におけるレンズの中心厚及びレンズ間の空気間隔(mm)を示す。G1 は第1レンズ群、G2は第2レンズ群を示す。ダイクロイックプリズムなどの色 6成手段110は、3枚の液晶表示装置等の表示装置を通った3色を合成するもので、ブロックとして示している。

表4に、図4のレンズ系の設計データを示す。表4には、図4のレンズ断面図における各レンズ面Riの曲率半径R(mm)、各レンズの中心厚及び各レンズ間の空気間隔di(mm)、拡大側より縮小側へ順にi番目の光学材料のd線に対する屈折率Ndとアッベ数Vdが示されている。また、表4の下段に、下記非球面式における非球面係数のk、 A_4 、 A_6 、 A_8 、 A_{10} を示す。

【数1】

20

$$z = \frac{cr^2}{1 + \sqrt{1 - (1 + k)c^2r^2}} + A_4r^4 + A_6r^6 + A_8r^8 + A_{10}r^{10}$$

但し、z は曲面の座標値、r は光軸と直交する方向における光軸からの距離、c はレンズ頂点における曲率、k、 A_4 、 A_6 、 A_8 、 A_{10} はそれぞれ非球面係数である。

また、図5に、図4の投射レンズの収差図を示す。収差図の球面収差図におい

ては、c線、d線、g線に対する収差が示され、非点収差図においては、サジタル (S) 像面及びタンジェンシャル (T) 像面に対する収差が示されている。なお、収差図におけるωは半画角を示す。

【表4】

衣 4	4				
面 No	曲率半径 R	間隔d	N d	V d	
1	-80.86	0.5	1. 54860	44. 3	L1, L2
2	120	2. 5	1.77250	49.6	貼合せレン
3	44. 996	22. 1			ズ
4	-279. 47	3. 2	1.77250	49. 6	L3
5 .	52. 51	53. 6		·	·
6	70. 03	1.0	1.80400	46. 6	L4
7	12. 13	0. 1			
8	12. 64	3.5	1. 76182	26. 6	L5
9	-235. 77	1.6.	·		LO
10	· ∞	10. 7			絞り
11	117. 04	5. 0	1. 49700	81. 6	L6
12 .	-16. 625	0. 1			LO
13	-21. 01	4. 4	1. 72047	34. 7	L7, L8
14 .	17. 892	7.5	1. 49700	81. 6	貼合せレン
15	-52. 23	0. 1			ズ
16	154. 69	7. 9	1. 49700	81. 6	L9, L10
17	-19. 785	1.7	1. 72047	34. 7	貼合せレン
18	-36. 25	0. 1			ズ
19	389. 78	8. 5	1. 48749	70. 1	L11
20	-21. 14	6. 6			非球面レンズ
21	∞	37. 0	1. 51633	64. 1	
22	_∞				―― プリズム



非球面データ

面 No	K	A_4	A ₆	A ₈	A ₁₀
1	-13. 2299	9. 0658E-06	-7. 8959E-09	4. 6057E-12	-1. 4352E-15
20	-1. 6613	-9. 2184E-07	-1. 5153E-08	3. 6094E-12	-6. 4012E-14

この投射レンズ100の第1レンズ群G1を構成する第1番目のレンズL1と 第2番目のレンズL2がハイブリッドレンズを構成しており、第1番目のレンズ L1の拡大側に向いている第1面が非球面量が0.5mm以上の非球面である。 このハイブリッドレンズの樹脂層は中心の厚みが約0.5mm、最大樹脂層厚約 5mmである。なお、絞りR10は第2レンズ群G2を構成する2番目のレンズ L5と3番目のレンズL6間に配置されている。

設計仕様値は、画角 2ω が 121° 、焦点距離が 6.82、第 1 群 G1 と 第 2 群 G2 との間隔は 53.6 mm である。画角 121 度に及ぶ超広角レンズでありながら、図 5 の収差図より、所定の光学性能を有していることが認められる。また、ハイブリッドレンズが非常に大きな非球面を有しているため、非球面レンズを用いない場合は第 1 レンズ群 G1 を構成するレンズの枚数が 5 枚必要であるのに対し、第 1 レンズ群 G1 が 2 枚で済み、3 枚削減することができた。そのため、この投射レンズ 1 0 0 は小型化、低コスト化が達成されている。

請求の範囲

- 1. ガラスレンズ母材に樹脂層を接合して成るハイブリッドレンズの前記樹脂層に用いられる樹脂組成物が、ラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有することを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物。
- 2. 請求項1記載のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、

前記ラジカル重合性モノマーが、下記A成分及びB成分を含有することを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物。

A成分:下記一般式(I)で示されるジ(メタ)アクリレート化合物

10 【化1】

5

(式中、 R^1 は水素またはメチル基、mは2~5の整数、nは1~16の整数を表す。)

B成分:下記一般式(II)で示されるモノ(メタ)アクリレート化合物

15 【化2】

(式中、 R^2 は水素またはメチル基、 R^3 は炭素原子数が $5\sim16$ の脂環式炭化水素基を表す。)

- 3. 請求項2記載のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、
- 20 前記ラジカル重合性モノマーが、更に下記C成分を含有することを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物。

C成分:1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するウレタンポリ (メタ)アクリレート又は1分子中に(メタ)アクリロイルオキシ基を2個以上有するエポキシポリ (メタ)アクリレート

25 4. 請求項2記載のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、



前記A成分の含有量が30~90重量部、前記B成分の含有量が5~40重量部であることを特徴とするハイブリッドレンズ用樹脂組成物。

5. 請求項3記載のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、

前記C成分の含有量が5~50重量部であることを特徴とするハイブリッドレン ズ用樹脂組成物。

- 6. 請求項1記載のハイブリッドレンズ用樹脂組成物において、 前記シランカップリング剤の含有量が1~10重量部であることを特徴とするハ イブリッドレンズ用樹脂組成物。
- 7. ガラスレンズ母材と、前記ガラスレンズ母材とほぼ同じ直径を有し、非球面 10 形状を転写するガラス型とを対向配置し、これらの側面に粘着テープを貼着して 前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙を封止してハイブリッドレン ズ成形型を組み立てる型組立工程を有することを特徴とするハイブリッドレンズ の製造方法。
 - 8. 請求項7記載のハイブリッドレンズの製造方法において、
- 15 前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙の最大厚みが1~10mmの 範囲であり、有効径内での前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙の 最大厚み/最小厚みの比が4以上20以下であることを特徴とするハイブリッド レンズの製造方法。
 - 9. 請求項7記載のハイブリッドレンズの製造方法において、
- 20 前記型組立工程後、前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙に紫外線 硬化性樹脂組成物を充填する注入工程と、

前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙に充填されている前記紫外線 硬化性樹脂組成物に前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型の両側から紫外線を照 射して前記紫外線硬化性樹脂組成物を硬化させる硬化工程と

- 25 を有することを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法。
 - 10. 請求項9記載のハイブリッドレンズの製造方法において、

前記硬化工程後、前記紫外線硬化性樹脂組成物の硬化物のガラス転移点温度以上 の温度に加熱しながら前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型とを接近させるよう な圧力を加えるアニーリング工程を有することを特徴とするハイブリッドレンズ



の製造方法。

11. 請求項9記載のハイブリッドレンズの製造方法において、

前記硬化工程の前に、紫外線を照射して前記紫外線硬化性樹脂組成物をゲル化させる予備硬化工程を有することを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法。

5 12. 請求項7記載のハイブリッドレンズの製造方法において、

シランカップリング剤で処理した前記ガラスレンズ母材を用いることを特徴とするハイブリッドレンズの製造方法。

- 13. ガラスレンズ母材の表面にラジカル重合性モノマーとシランカップリング 剤とを含有するハイブリッドレンズ用樹脂組成物から形成された樹脂層が接合されてなることを特徴とするハイブリッドレンズ。
- 14. 請求項13記載のハイブリッドレンズにおいて、

前記樹脂層の最大厚みが1~10mmの範囲であることを特徴とするハイブリッドレンズ。

- 15.請求項14記載のハイブリッドレンズにおいて、
- 15 前記樹脂層の有効径内での最大厚み/最小厚みの比が4以上20以下であること を特徴とするハイブリッドレンズ。
 - 16. ガラスレンズ母材の表面にラジカル重合性モノマーとシランカップリング 剤とを含有するハイブリッドレンズ用樹脂組成物から形成された樹脂層が接合さ れてなるハイブリッドレンズを用いたことを特徴とするレンズ系。
- 20 17. 請求項16記載のレンズ系において、

前記ハイブリッドレンズの樹脂層の最大厚みが1~10mmの範囲であることを 特徴とするレンズ系。

10

図1

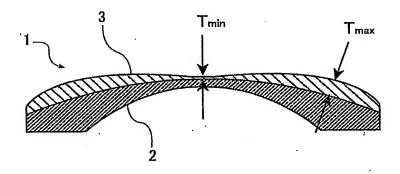


図2

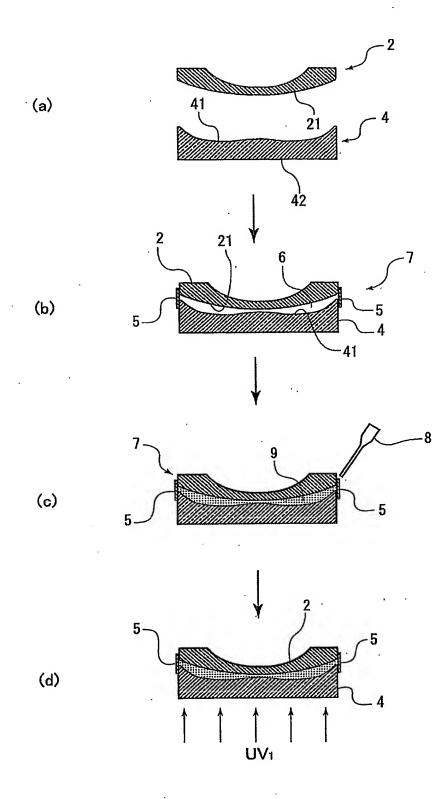


図3

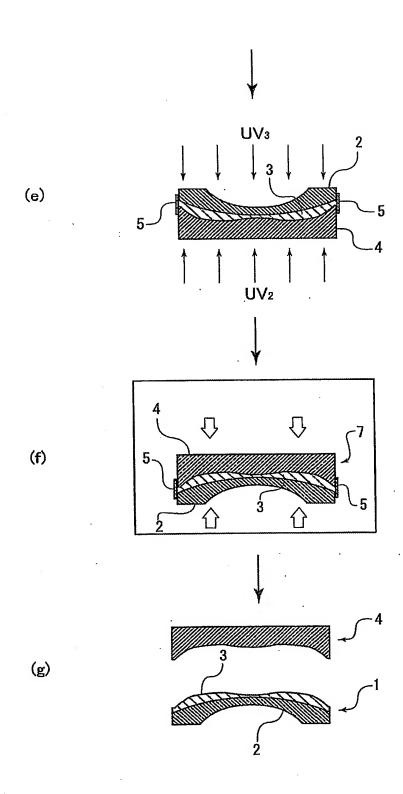


図4

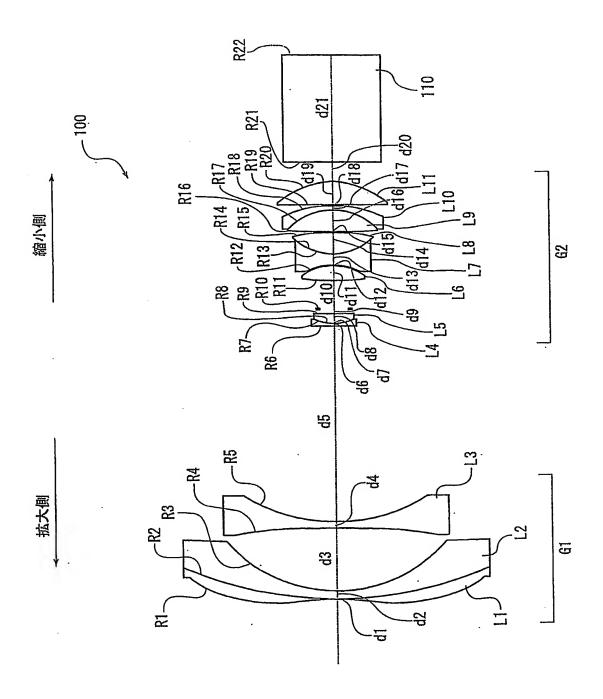
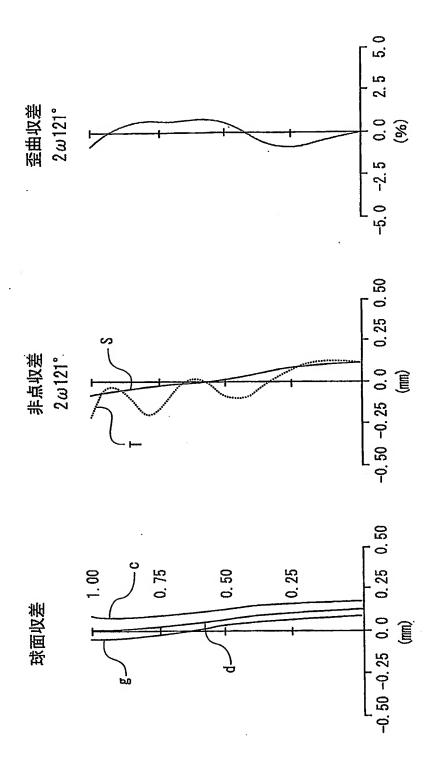


図5



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

			PCT/JP20	04/005655
A. CLASSIFIC Int.Cl7	ATION OF SUBJECT MATTER G02B3/02, G02B1/04, C08L35/02	, B29C39/10,	//B29K33:04,	B29L11:00
According to Inte	rnational Patent Classification (IPC) or to both national	classification and IP	с	
B. FIELDS SEA	ARCHED			
Minimum docum Int.Cl ⁷	entation searched (classification system followed by classification) G02B3/02, G02B1/04, C08L35/02	ssification symbols) , B29C39/10	//B29K33:04,	B29L11:00
Jitsuyo Kokai Ji	tsuyo Shinan Koho 1971-2004 Tor	tsuyo Shinan T toku Jitsuyo S	oroku Koho Shinan Koho	1996–2004 1994–2004
	ase consulted during the international search (name of da	ata base and, where p	oracticable, search terr	ns used)
C. DOCUMEN	TS CONSIDERED TO BE RELEVANT			
Category*	Citation of document, with indication, where app	propriate, of the relev	ant passages	Relevant to claim No.
X Y	JP 9-194546 A (Mitsubishi Ray 29 July, 1997 (29.07.97), Claims; Par. Nos. [0008], [00 (Family: none)	•	1.),	1,6,13,16 2-5,7-12, 14,15,17
Y	JP 2002-79797 A (Dainippon P) 19 March, 2002 (19.03.02), Par. Nos. [0041] to [0043] & EP 1168110 A2	cinting Co., 2002/001589		2-5
Y	JP 9-31143 A (Mitsubishi Rayo 04 February, 1997 (04.02.97), Par. Nos. [0015] to [0019] (Family: none)	on Co., Ltd.),	2-5
× Further do	ocuments are listed in the continuation of Box C.	See patent fa		
* Special categories of cited documents: "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance "I" later document published after the international filing date or priorit date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention			tion but cited to understand vention	
filing date	filing date considered novel or cannot be considered to involve an inventive			
cited to est special reas	cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified) "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is			
"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed "&" document member of the same patent family				art
Date of the actual 28 July	al completion of the international search y, 2004 (28.07.04)	Date of mailing of 10 Augu	the international searce st, 2004 (10	ch report .08.04)
Name and mailing address of the ISA/ Authorized officer				
Japanese Patent Office				
Facsimile No.		Telephone No.	<u> </u>	



International application No.
PCT/JP2004/005655

C (Continuation). DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT	
Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
Y	JP 2002-228805 A (Nikon Corp.), 14 August, 2002 (14.08.02), Par. Nos. [0011], [0023], [0038] & US 2002/0064575 A1	7-12,14,15, 17
Y	JP 2000-263567 A (Topcon Corp.), 26 September, 2000 (26.09.00), Par. No. [0045] (Family: none)	10
Y	JP 3-193313 A (Mitsubishi Rayon Co., Ltd., Seiko Epson Corp.), 23 August, 1991 (23.08.91), Page 2, lower left column, line 19 to lower right column, line 10 (Family: none)	11
	·	
	·	



International application No. PCT/JP2004/005655

Box No. II	Observations where certain claims were found unsearchable (Continuation of item 2 of first sheet)
1. Claims	al search report has not been established in respect of certain claims under Article 17(2)(a) for the following reasons: s Nos.: se they relate to subject matter not required to be searched by this Authority, namely:
2. Claims becaus extent	s Nos.: se they relate to parts of the international application that do not comply with the prescribed requirements to such an that no meaningful international search can be carried out, specifically:
3. Claims because	s Nos.: se they are dependent claims and are not drafted in accordance with the second and third sentences of Rule 6.4(a).
Box No. III	Observations where unity of invention is lacking (Continuation of item 3 of first sheet)
The sporesin conmonomer claims 7 a mold a and a gl similar adhesive glass lea hybric 1. X Asall claims 2. Asall any ad 3. Ason	required additional search fees were timely paid by the applicant, this international search report covers all searchable
4. No rearestrice	quired additional search fees were timely paid by the applicant. Consequently, this international search report is sted to the invention first mentioned in the claims; it is covered by claims Nos.:
Remark on Pr	The additional search fees were accompanied by the applicant's protest. No protest accompanied the payment of additional search fees.
l .	



International application No.
PCT/JP2004/005655

Continuation of Box No.III of continuation of first sheet(2)

These inventions have no technical relationship involving one or more of the same or corresponding special technical features, and therefore, are not so linked as to form a single general inventive concept.

Accordingly, the inventions of claims 1 to 6, and 13 to 17 and claims 7 to 12 do not comply with the requirement of unity of invention.



Α.	A. 発明の属する分野の分類(国際特許分類(IPC)) Int. Cl ⁷ G02B3/02, G02B1/04, C08L35/02, B29C39/10 //B29K33:04, B29L11:00			
В.	部本を行	った分野		
		小限資料(国際特許分類(IPC))		
	Int.	C1 ⁷ G02B3/02, G02B1/04, //B29K33:04, B29L11:		10
最小區		- トの資料で調査を行った分野に含まれるもの		
72.3 13	日本国实	E用新案公報 1922-1996	年	
	日本国公	E用新案公報 1922-1996 開実用新案公報 1971-2004	年	
ļ	日本国第	第用新案登録公報 1996-2004	午 .	•
	日本国登	登録実用新案公報 1994-2004	年	
国際調	周査で使用	ー・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	調査に使用した用語)	
		,0,2,2,7		
1				
c.	明洁十二	らと認められる文献 ・		
	文献の			・関連する・
	ゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連すると	きは、その関連する箇所の表示	請求の範囲の番号
	X	JP 9 - 194546 A (三菱レイヨン株式	会社) 1997, 07, 29,	1, 6, 13,
l	Λ	【特許請求の範囲】,【0008】,【0016		16
			0,, 100101	. ,
ļ .	Y			2-5,
	1		·	7-12,
1				14, 15, 17
				14, 10, 11
	37	T 0000 70707 A (+ 11 + ETENHE	<u> </u>	2-5
·	Y	JP 2002 - 79797 A (大日本印刷株式		2 3
1	•	[0041] - [0043] & EP 1168110	AZ & US 2002/0015691 A1	
			[]	16r 2 45 07
X	C欄の続き	きにも文献が列挙されている。	□ パテントファミリーに関する別	J紙を容照。
1		のカテゴリー	の日の後に公表された文献	
		車のある文献ではなく、一般的技術水準を示す	「T」国際出願日又は優先日後に公表	された文献であって
	, もの		· 出願と矛盾するものではなく、	発明の原理又は理論
IE.	」国際出	顔日前の出願または特許であるが、国際出願日	の理解のために引用するもの	la rule de debi en un compression
以後に公表されたもの 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明				
「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行 の新規性又は進歩性がないと考えられるもの 日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以				
文献(理由を付す) 上の文献との、当業者にとって自明である組合せに				
01	「O」口頭による閉示、使用、展示等に言及する文献 よって進歩性がないと考えられるもの			
I P	」国際出	顔日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願	「&」同一パテントファミリー文献	
国際領土和中へなが日				
国際	国際調査を完了した日 28.07.2004 国際調査報告の発送日 10.8.2004			2004
20.01.2001				
劉定	国際調査機関の名称及びあて先 特許庁審査官(権限のある職員) 2 V 330			2 V 3 3 0 9
日本国特許庁(ISA/JP)			・ 森内 正明	
郵便番号100-8915		郵便番号100-8915		±66 007
東京都千代田区段が関三丁目 4番 3 号		都千代田区段が関三丁目 4番 3 号	電話番号 03-3581-1101	内線 3271



引用文献の カテゴリー* 引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示 関連する 請求の範囲の看 2-5 Y JP 9 - 31143 A (三菱レイヨン株式会社) 1997.02.04, 【0015】 - 【0019】 (ファミリーなし) 2-5 Y JP 2002 - 228805 A (株式会社ニコン) 2002.08.14, 7-12,		and the 1 and the state	
カテゴリー* 引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示 請求の範囲の表示 「P 9 - 31143 A(三菱レイヨン株式会社) 1997. 02. 04,	C(続き).	関連すると認められる文献	関連する
【0015】 - 【0019】 (ファミリーなし) Y			請求の範囲の番号
[0011], [0023], [0038] & US 2002/0064575 A1 Y JP 2000 - 263567 A (株式会社トプコン) 2000.09.26, [0045] (ファミリーなし) Y JP 3 - 193313 A (三菱レイヨン株式会社、セイコーエプソン株式会社) 1991.08.23, 第2頁左下欄第19行~同頁右下欄第10行 (ファミリーなし)	Y		2-5
【0045】 (ファミリーなし) Y	Y	JP 2002 - 228805 A (株式会社ニコン) 2002.08.14, 【0011】,【0023】,【0038】 & US 2002/0064575 A1	7—12, 14, 15, 17
会社) 1991.08.23, 第2頁左下欄第19行~同頁右下欄第10行 (ファミリーなし)	Y		10
	Y	会社) 1991.08.23,第2頁左下欄第19行~同頁右下欄第10行 (フ	11
	· •		



国際出願番号 PCI/JP2004/005655

第Ⅱ欄 請求の範囲の一部の調査ができないときの意見(第1ページの2の続き)
法第8条第3項 (PCT17条(2)(a)) の規定により、この国際調査報告は次の理由により請求の範囲の一部について作成しなかった。
1. □ 請求の範囲 は、この国際調査機関が調査をすることを要しない対象に係るものである。 つまり、
2. □ 請求の範囲は、有意義な国際調査をすることができる程度まで所定の要件を満たしていない国際出願の部分に係るものである。つまり、
3. □ 請求の範囲は、従属請求の範囲であってPCT規則6.4(a)の第2文及び第3文の規定に 従って記載されていない。
第Ⅲ欄 発明の単一性が欠如しているときの意見(第1ページの3の続き)
次に述べるようにこの国際出願に二以上の発明があるとこの国際調査機関は認めた。 請求の範囲1-6、13-17の特別な技術的特徴は「ラジカル重合性モノマーとシランカップリング剤とを含有するハイブリッドレンズ用樹脂組成物」に関し、請求の範囲7-12の特別な技術的特徴は「ガラスレンズ母材と、前記ガラスレンズ母材とほぼ同じ直径を有し、非球面形状を転写するガラス型とを対向配置し、これらの側面に粘着テープを貼着して前記ガラスレンズ母材と前記ガラス型との間の空隙を封止してハイブリッドレンズ成形型を組み立てる型組立工程を有するハイブリッドレンズの製造方法」に関するものである。これらの発明は、一又は二以上の同一又は対応する特別な技術的特徴を含む技術的な関係にないから、単一の一般的発明概念を形成するように連関しているものとは認められない。よって、請求の範囲1-6、13-17と7-12は発明の単一性の要件を満たしていない。
1. X 出願人が必要な追加調査手数料をすべて期間内に納付したので、この国際調査報告は、すべての調査可能な請求 の範囲について作成した。
2. <u> </u>
3. 出願人が必要な追加調査手数料を一部のみしか期間内に納付しなかったので、この国際調査報告は、手数料の納付のあった次の請求の範囲のみについて作成した。
4. 出願人が必要な追加調査手数料を期間内に納付しなかったので、この国際調査報告は、請求の範囲の最初に記載されている発明に係る次の請求の範囲について作成した。
追加調査手数料の異議の申立てに関する注意